

REC'D 2 6 MAR 2004

BREVET D'INVENTION

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDITION

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Fait à Paris, le 15 JAN. 2004

Pour le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle Le Chef du Département des brevets

Martine PLANCHE

OCUMENT DE PRIORITÉ

RÉSENTÉ OU TRANSMIS CONFORMÉMENT À LA RÈGLE 17.1.a) OU b)

> INSTITUT NATIONAL DE LA PROPRIETE

26 bis, rue de Saint Petersbourg 75800 PARIS cedax 08 Téléphone : 33 (0)1 53 04 53 04 Télécopie : 33 (0)1 53 04 45 23

74-332-4-3



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

N° 11354°01	

	NATIONAL DE LA PROPRIETE						
26 bis,	rue de Saint Pétersi	bourg		REQUÊTE EN DÉLIVRANCE 1/2			
75800	Paris Cedex 08		Remp	lir impérativement la 2ème page.			
		70.7 00		Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire DB 540 W/190600			
DEMIS	e peo-pièree a	Réservé à l'INPI		NOM ET ADRESSE DU DEMANDEUR OU DU MANDATAIRE			
DATE	A AESTEEP A			À QUI LA CORRESPONDANCE DOIT ÊTRE ADRESSÉE			
LIEU	75 INPI P.	ARIS ·		Madame Sophie PLAISANT			
NO D.	ENREGISTREMENT	0300371		DIRECTION DE LA PROPRIETE INDUSTRIELLE			
	DNAL ATTRIBUÉ PAR L'I	INPI		USINOR			
DATE	DE DÉPÔT ATTRIBUÉE	15 JAN. 2	600	Immeuble "La Pacific - La Défense 7 TSA 10001			
PAR L	INPI	I O DMII. O		F - 92070 LA DEFENSE CEDEX			
Vos	références po	ur ce dossier		•			
(faci	ullatif) USI 01/	060		·			
Cor	nfirmation d'ur	dépôt par télécopie	N° attribué par l'I	NPI à la télécopie			
2	NATURE DE L	A DEMANDE	Cochez l'une des	4 cases suivantes			
1	Demande de b		X				
		ertificat d'utilité					
	Demande divis		$\overline{\Box}$				
	Demande divis						
1		Demande de brevet initiale	N°	Date			
	ou demar	nde de certificat d'utilité initiale	N°	Date			
	Transformation	d'une demande de					
L	brevet européer	n Demande de brevet initiale	N°	Date/			
8	TITRE DE L'IN	VENTION (200 caractères ou	espaces maximum)	·			
	ACIER LAMI	NE A CHAUD A TRES HA	AUTE RESISTANC	CE ET PROCEDE DE FABRICATION DE BANDES			
1							
1		•		·			
1				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
123	DÉCLARATIO	N DE PRIORITÉ	Pays ou organisati				
"	•	DU BÉNÉFICE DE	Date	/ N°			
1	_		Pays ou organisati	on			
}		DÉPÔT D'UNE	Date	ZN			
l	DEMANDE A	NTÉRIEURE FRANÇAISE	Pays ou organisati				
1			Date N°				
			S'il y a d'autres priorités, cochez la case et utilisez l'imprimé «Suite»				
15	DEMANDEU	R	S'il y a d'	autres demandeurs, cochez la case et utilisez l'imprimé «Suite»			
 	Nom ou dénoi	mination sociale	USINOR				
1							
	Prénoms						
Forme juridique Société A N° SIREN Code APE-NAF Immeub		Société Anonyme					
		Immeuble "La Pa	cific" - La Défense 7 - 11/13 Cours Valmy				
	Adresse	Rue					
		Code postal et ville	92800 PU	TEAUX			
	Pays		FRANCE				
	Nationalité		Française				
	N° de télépho		01 41 25 59 54				
	N° de télécop	 	01 41 25 87 54				
1	Adresse élect	ronique (facultatif)					



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE 2/2

REMISE DES PIÈCES A		
Instel 10 JA	N 2003	
LIEU 75 INPI	PARIS	
Nº D'ENREGISTREMENT	0300371	
NATIONAL ATTRIBUÉ PAR		DB 540 W / 19060
Vos références (facultatif)	oour ce dossier :	USI 01/060
6 MANDATAIR	E	
Nom		PLAISANT
Prénom		Sophie
Cabinet ou Se	ociété	DIR PI - USINOR
N °de pouvoi de lien contra	r permanent et/ou actuel	15/04/2002
Adresse	Rue	Immeuble "La Pacific" - La Défense 7 - TSA 10001
	Code postal et ville	92070 LA DEFENSE CEDEX
N° de télépho		01 41 25 59 54
N° de télécop		01 41 25 87 54
Adresse élect	ronique (facultatif)	
INVENTEUR	(S)	
Les inventeurs	s sont les demandeurs	Oui Non Dans ce cas fournir une désignation d'inventeur(s) séparée
RAPPORT DE	RECHERCHE	Uniquement pour une demande de brevet (y compris division et transformation)
	Établissement immédiat	X
	ou établissement différé	i 🗆
Paiement éch	elonné de la redevance	Paiement en deux versements, uniquement pour les personnes physiques Oui Non
2 RÉDUCTION	DU TAUX	Oui Non
	DU TAUX	Oui Non Uniquement pour les personnes physiques
2 RÉDUCTION	DU TAUX	Oui Non
RÉDUCTION DES REDEVA	DU TAUX NCES	☐ Oui ☐ Non Uniquement pour les personnes physiques ☐ Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) ☐ Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission
RÉDUCTION DES REDEVA	DU TAUX	☐ Oui ☐ Non Uniquement pour les personnes physiques ☐ Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) ☐ Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission
RÉDUCTION DES REDEVA	DU TAUX NCES utilisé l'imprimé «Suite»,	☐ Oui ☐ Non Uniquement pour les personnes physiques ☐ Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) ☐ Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission
RÉDUCTION DES REDEVA	DU TAUX NCES utilisé l'imprimé «Suite», ombre de pages jointes DU DEMANDEUR DATAIRE	☐ Oui ☐ Non Uniquement pour les personnes physiques ☐ Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) ☐ Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission
RÉDUCTION DES REDEVA	DU TAUX NCES utilisé l'imprimé «Suite», ombre de pages jointes OU DEMANDEUR DATAIRE ité du signataire)	Oui □Non Uniquement pour les personnes physiques □Requise pour la première fois pour cette invention (joindre un avis de non-imposition) □Requise antérieurement à ce dépôt (joindre une copie de la décision d'admission pour cette invention ou indiquer sa référence): VISA DE LA PRÉFECTURE

La loi n°78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.

ACIER LAMINE A CHAUD A TRES HAUTE RESISTANCE ET PROCEDE DE FABRICATION DE BANDES

5

10

15

20

25

30

La présente invention concerne un acier laminé à chaud à très haute résistance, et un procédé de fabrication de bandes de cet acier, dont la structure est bainito-martensitique et peut contenir jusqu'à 5% de ferrite.

Les aciers à très haute résistance ont été développés ces dernières années, notamment afin de répondre aux besoins spécifiques de l'industrie automobile, qui sont en particulier la réduction du poids et donc de l'épaisseur des pièces, et l'amélioration de la sécurité qui passe par l'augmentation de la résistance à la fatigue et de la tenue aux chocs des pièces. Ces améliorations ne doivent en outre pas détériorer l'aptitude à la mise en forme des tôles utilisées pour la fabrication des pièces.

Cette aptitude à la mise en forme suppose que l'acier présente un allongement A important (> 10%) ainsi qu'un rapport de la limite d'élasticité E sur la résistance à la traction Rm ayant une valeur basse.

L'amélioration de la tenue aux chocs des pièces mises en forme peut être réalisée de différentes façons et, en particulier, en utilisant des aciers possédant d'une part un allongement A important et, d'autre part, un rapport E/Rm ayant une valeur basse, ce qui permet après mise en forme et grâce à la capacité de consolidation de l'acier d'augmenter sa limite d'élasticité.

La tenue en fatigue des pièces définit leur durée de vie en fonction des contraintes subies, et peut être améliorée en augmentant la résistance à la traction Rm de l'acier. Mais, l'augmentation de la résistance détériore l'aptitude à la mise en forme de l'acier, limitant ainsi les pièces réalisables, en particulier en ce qui concerne leur épaisseur.

Par acier à très haute résistance, on désigne dans le cadre de la présente invention, un acier dont la résistance à la traction Rm est supérieure à 800 MPa.

On connaît une première famille d'aciers à très haute résistance, qui sont des aciers contenant des proportions élevées de carbone (plus de 0,1%) et de manganèse (plus de 1,2%) et dont la structure est entièrement martensitique. Ils présentent une résistance de plus de 1000 MPa, obtenue par un traitement thermique de trempe, mais ont un allongement A de moins de 8% ce qui interdit toute mise en forme.

Une deuxième famille d'aciers à très haute résistance est constituée d'aciers dits dual phase, à structure comprenant environ 10% de ferrite et 90% de martensite. Ces aciers présentent une très bonne formabilité, mais des niveaux de résistance ne dépassant pas 800 MPa.

Le but de la présente invention est de remédier aux inconvénients des aciers de l'art antérieur en proposant un acier laminé à chaud à très haute résistance, apte à la mise en forme, et présentant une tenue en fatigue et une tenue aux chocs améliorées.

A cet effet, l'invention a pour premier objet un acier laminé à chaud à très haute résistance, caractérisé en ce que sa composition chimique comprend, en poids :

$$0.05\% \le C \le 0.1\%$$

 $0.7\% \le Mn \le 1.1\%$
 $0.5\% \le Cr \le 1.0\%$
 $0.05\% \le Si \le 0.3\%$
 $0.05 \le Ti \le 0.1\%$
 $AI \le 0.07$
 $S \le 0.03\%$
 $P < 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration,

ledit acier ayant une structure bainito-martensitique pouvant contenir jusqu'à 5% de ferrite.

Dans un mode de réalisation préféré, la composition chimique comprend en outre, en poids :

20

10

$$0.08\% \le C \le 0.09\%$$

 $0.8\% \le Mn \le 1.0\%$
 $0.6\% \le Cr \le 0.9\%$
 $0.2\% \le Si \le 0.3\%$
 $0.05\% \le Ti \le 0.09\%$
 $AI \le 0.07$
 $S \le 0.03\%$
 $P < 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration.

Dans un autre mode de réalisation préféré, la structure de l'acier selon l'invention est constituée de 70 à 90% de bainite, de 10 à 30% de martensite et de 0 à 5% de ferrite.

L'acier selon l'invention peut également comprendre les caractéristiques suivantes, seules ou en combinaison :

- une résistance à la traction Rm supérieure ou égale à 950 MPa,
- un allongement à la rupture A supérieur ou égal à 10%,
- une limite d'élasticité E supérieure ou égale à 680 MPa,
- un rapport E/Rm inférieur à 0,8.

L'invention a également pour deuxième objet un procédé de fabrication d'une bande d'acier laminé à chaud à très haute résistance selon l'invention, dans lequel on lamine à chaud une brame dont la composition comprend :

20
$$0,05\% \le C \le 0,1\%$$

 $0,7\% \le Mn \le 1,1\%$
 $0,5\% \le Cr \le 1,0\%$
 $0,05\% \le Si \le 0,3\%$
 $0,05 \le Ti \le 0,1\%$
 $S \le 0,03\%$
 $P < 0,05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration,

15

5

· 10

la température de laminage étant inférieure à 950°C, puis on fait refroidir la bande ainsi obtenue jusqu'à une température inférieure ou égale à 400°C, en maintenant une vitesse de refroidissement supérieure à 50°C/s entre 800 et 700°C, puis on bobine ladite bande à une température de bobinage inférieure ou égale à 250°C.

Dans un mode de réalisation préféré, la composition de la brame est la suivante :

$$0.08\% \le C \le 0.09\%$$

 $0.8\% \le Mn \le 1.0\%$
 $0.6\% \le Cr \le 0.9\%$
 $0.2\% \le Si \le 0.3\%$
 $0.05\% \le Ti \le 0.09\%$
 $Al \le 0.07\%$
 $S \le 0.03\%$
 $P < 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration.

Dans un autre mode de réalisation préféré, la bande d'acier laminé à chaud est revêtue de zinc ou d'un alliage de zinc, à l'issue du bobinage, par immersion dans un bain de zinc ou d'alliage de zinc fondu.

Le procédé selon l'invention consiste tout d'abord à laminer à chaud une brame de composition spécifique, afin d'obtenir une structure homogène. La température de laminage est inférieure à 950°C, et de préférence inférieure à 900°C.

A l'issue du laminage, on fait refroidir la bande ainsi obtenue jusqu'à une température inférieure ou égale à 400°C, en maintenant une vitesse de refroidissement supérieure à 50°C/s entre 800 et 700°C. Ce refroidissement rapide est effectué de telle sorte que l'on forme moins de 5% de ferrite, dont on ne souhaite pas la présence, car le titane précipiterait préférentiellement dans cette phase. Cette vitesse de refroidissement est de préférence comprise entre 50°C/s et 200°C/s.

Le procédé consiste ensuite à bobiner la bande à une température de bobinage inférieure ou égale à 250°C. On limite la température de cette étape

5

10

15

20

afin d'éviter de provoquer un revenu de la martensite, qui diminuerait la résistance mécanique et ferait remonter la limite élastique, d'ou un mauvais ratio E/Rm.

La composition selon l'invention comprend du carbone à une teneur comprise entre 0,05% et 0,100%. Cet élément est essentiel à l'obtention de bonnes caractéristiques mécaniques, mais ne doit pas être présent en trop grande quantité, car il pourrait générer des ségrégations. Une teneur en carbone inférieure à 0,100 permet notamment d'avoir une bonne soudabilité, et une amélioration des propriétés de mise en forme et de limite d'endurance.

5

10

15

20

25

30

Elle comprend également du manganèse à une teneur comprise entre 0,7% et 1,1%. Le manganèse améliore la limite d'élasticité de l'acier tout en réduisant fortement sa ductilité, ce pour quoi on limite sa teneur. Une teneur inférieure à 1,1% permet également d'éviter toute ségrégation lors de la coulée continue.

La composition comprend également du chrome à une teneur comprise entre 0,50% et 1,0%. Une teneur minimale de 0,50% permet de favoriser l'apparition de la bainite dans la microstructure. On limite cependant sa teneur à 1,0% car une teneur élevée en chrome favoriserait l'augmentation de la quantité de ferrite formée au-delà de 5%, en raison de son caractère alphagène.

La composition comprend également du silicium à une teneur comprise entre 0,05% et 0,3%. Il améliore fortement la limite d'élasticité de l'acier tout en réduisant faiblement sa ductilité et en détériorant sa revêtabilité, ce qui explique pourquoi on limite sa teneur.

La composition comprend également du titane à une teneur comprise entre 0,05 et 0,1%. Cet élément permet d'accroître notablement les caractéristiques mécaniques par un phénomène de précipitation au cours du laminage et du refroidissement. Il n'augmente pas la dureté à chaud du fait de sa teneur modérée. On limite sa teneur à 0,1% pour éviter de dégrader les propriétés de résistance au choc, la dureté à chaud, ainsi que l'aptitude au pliage.

La composition peut également comprendre du phosphore à une teneur inférieure à 0,05%, car au-delà il pourrait poser des problèmes de ségrégation lors de la coulée continue.

La composition comprend également de l'aluminium à une teneur comprise inférieure à 0,07%, qui intervient lors du calmage de l'acier lors de son élaboration à l'aciérie.

Exemples

5

10

15

A titre d'exemple non limitatif, et afin de mieux illustrer l'invention, une nuance d'acier a été élaborée. Sa composition est donnée dans le tableau suivant :

	С	Mn	Cr	Si	Ti	S	Р	Al
Α	0,78	0,95	0,79	0,233	0,094	0,001	0,038	0,048

Le reste de la composition est constitué de fer et d'impuretés inévitables résultant de l'élaboration.

Abréviations employées

Rm:

résistance à la traction en MPa,

20 Rp0,2:

limite d'élasticité en MPa,

A :

allongement, mesuré en %

A partir de la nuance A, on a préparé trois échantillons, en les laminant à 860°C, puis en les soumettant à des chemins thermo-mécaniques différents. On a fait varier les vitesses de refroidissement entre 800 et 700°C, ainsi que la température de bobinage, afin de mettre en évidence les différences de structure obtenues.

On mesure ensuite les caractéristiques mécaniques des aciers obtenus. Les résultats sont rassemblés dans le tableau suivant :

	Essai	V ₈₀₀₋₇₀₀	T bob	Rm	Rp0,2	E/Rm	A%
		(°C)	·(°C)	(MPa)	(MPa)	,	٠
era.	1*	57	200	995	690	0,7	14
	⁻ 2	42	200	780	635	0,8	14
	3	20	400	800	705	0,9	-

^{*} selon l'invention.

. ...

5

10

15

20

and have been a self to the transmission of the self-

La microstructure de l'essai 1, conforme à l'invention, est bainitomartensitique, tandis que la microstructure des essais 2 et 3 est ferritobainitique.

On constate qu'une vitesse de refroidissement entre 800 et 700C inférieure à 50°C/s, induit une présence de ferrite dans une proportion supérieure à 5%. Le titane va alors précipiter dans cette ferrite, ce qui ne permet plus d'obtenir le niveau de caractéristiques mécaniques recherché, en particulier un Rm élevé.

Par ailleurs, une température de bobinage supérieure à 250°C, associée à une vitesse de refroidissement entre 800 et 700°C inférieure à 50°C/s, augmente la limite d'élasticité sans augmenter la résistance mécanique. Le rapport E/Rm est donc trop élevé.

Enfin, on constate qu'une vitesse de refroidissement entre 800 et 700°C supérieure à 50°C/s, associée à une température de bobinage inférieure à 250°C, donne d'excellentes valeurs de résistance mécanique et de limite d'élasticité. La structure essentiellement bainito-martensitique confère au produit un bon ratio E/Rm et un allongement supérieur à 10%.

En outre, l'acier selon l'invention présente une bonne aptitude au revêtement par immersion dans un bain de métal fondu, tel que du zinc ou un alliage de zinc, ou que de l'aluminium ou un de ses alliages.

REVENDICATIONS

1. Acier laminé à chaud à très haute résistance, caractérisé en ce que sa composition chimique comprend, en poids :

5
$$0,05\% \le C \le 0,1\%$$

 $0,7\% \le Mn \le 1,1\%$
 $0,5\% \le Cr \le 1,0\%$
 $0,05\% \le Si \le 0,3\%$
 $0,05 \le Ti \le 0,1\%$
 $Al \le 0,07$
 $S \le 0,03\%$
 $P \le 0,05\%$

15

20

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration, ledit acier ayant une structure bainito-martensitique pouvant contenir jusqu'à 5% de ferrite.

2. Acier selon la revendication 1, caractérisé en ce que sa composition comprend en outre :

$$0.08\% \le C \le 0.09\%$$
 $0.8\% \le Mn \le 1.0\%$
 $0.6\% \le Cr \le 0.9\%$
 $0.2\% \le Si \le 0.3\%$
 $0.05\% \le Ti \le 0.09\%$
 $Al \le 0.07$
 $S \le 0.03\%$
 $P \le 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration, ledit acier ayant une structure bainito-martensitique pouvant contenir jusqu'à 5% de ferrite.

3. Acier selon l'une ou l'autre des revendications 1 ou 2, caractérisé en outre en ce que sa structure est constituée de 70 à 90% de bainite, de 10 à 30% de martensite et de 0 à 5% de ferrite.

- Acier selon l'une quelconque des revendications 1 à 3, caractérisé en ce qu'il présente une résistance à la traction Rm supérieure ou égale à 950MPa.
- 5. Acier selon l'une quelconque des revendications 1 à 4, caractérisé en ce qu'il présente un allongement à la rupture A supérieur ou égal à 10%.
- 6. Acier selon l'une quelconque des revendications 1 à 5, caractérisé en ce qu'il présente une limite d'élasticité E supérieure ou égale à 680 MPa.
- 7. Acier selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, caractérisé en ce qu'il présente un rapport E/Rm inférieur à 0,8.
- 8. Procédé de fabrication d'une bande d'acier laminé à chaud à très haute résistance selon l'une quelconque des revendications 1 à 7, caractérisé en ce que l'on lamine à chaud une brame dont la composition comprend :

$$0.05\% \le C \le 0.1\%$$

 $0.7\% \le Mn \le 1.1\%$
 $0.5\% \le Cr \le 1.0\%$
 $0.05\% \le Si \le 0.3\%$
 $0.05 \le Ti \le 0.1\%$
 $Al \le 0.07$
 $S \le 0.03\%$
 $P < 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration,

- la température de laminage étant inférieure à 950°C, puis on fait refroidir la bande ainsi obtenue jusqu'à une température inférieure ou égale à 400°C, en maintenant une vitesse de refroidissement supérieure à 50°C/s entre 800 et 700°C, puis on bobine ladite bande à une température de bobinage inférieure ou égale à 250°C.
- 9. Procédé de fabrication selon la revendication 8, caractérisé en outre en ce que l'on lamine à chaud une brame dont la composition comprend :

$$0.08\% \le C \le 0.09\%$$

 $0.8\% \le Mn \le 1.0\%$
 $0.6\% \le Cr \le 0.9\%$

15

$$0.2\% \le Si \le 0.3\%$$
 $0.05\% \le Ti \le 0.09\%$
 $Al \le 0.07$
 $S \le 0.03\%$
 $P \le 0.05\%$

le reste étant du fer et des impuretés résultant de l'élaboration.

10. Procédé de fabrication selon l'une ou l'autre des revendications 8 ou 9, caractérisé en ce que la bande d'acier laminé à chaud est revêtue de zinc ou d'un alliage de zinc, à l'issue dudit bobinage, par immersion dans un bain de zinc ou d'alliage de zinc fondu.



BREVET D'INVENTION CERTIFICAT D'UTILITÉ



Code de la propriété intellectuelle - Livre VI

DÉPARTEMENT DES BREVETS

26 bis, rue de Saint Pétersbourg 75800 Paris Cedex 08 Téléphone : 01 53 04 53 04 Télécopie : 01 42 93 59 30

DÉSIGNATION D'INVENTEUR(S) Page N° J../1.. (Si le demandeur n'est pas l'inventeur ou l'unique inventeur)

	1 00 04 Telecopie : 01 42 93 99 90		Cet imprimé est à remplir lisiblement à l'encre noire	08 113 W /2608	
(facultatif)	s pour ce dossier	USI 01/060			
N° D'ENREGIS	TREMENT NATIONAL	0300	3 m		
TITRE DE L'IN	VENTION (200 caractères ou es	paces maximum	3)	 	
ACIER LAMI	NE A CHAUD A TRES HAI	UTE RESIST	ANCE ET PROCEDE DE FABRICATION DE BANDES		
	·				
LE(S) DEMAN	DEUR(S):				
USINOR					
S.A.					
Immeuble "La La Défense 7	Pacific"				
11/13 Cours V	almu				
92800 PUTEA	UX (FRANCE)		·		
	,		•		
DESIGNE(NT)	FN TANT OUTNVENTEUR	e) . /Indiaus			
utilisez un for	mulaire identique et numéro	o) : (Indique)	z en haut à droite «Page N° 1/1» S'il y a plus de troi page en indiquant le nombre total de pages).	s inventeurs,	
Nom		SEUX	page en indiquant le nombre total de pages).		
Prénoms		Mireille			
1101103110					
Adresse	Rue		ien COHEN nt les Cigales		
	Code postal et ville				
Société d'appart	enance (facultatif)	13430	AYGUIERES		
Nom	Charles (Jacanary)		:		
Prénoms		ISSARTEL			
Prenoms	Υ	Christophe			
Adresse	Rue	15 Avenue J Résidence IS	IMBERT		
Valesse	0-1				
Sociátá d'annart	Code postal et ville enance (facultatif)	13200	ARLES		
	enance (Jacillalif)				
Nom		ROUMEGO	UX		
Prénoms	γ	Fabienne			
Adresse	Rue	3 Avenue Fe	lix ZIEM	•	
	Code postal et ville	13500	MARTIGUES		
Société d'appartenance (facultatif)					
DATE ET SIGNATURE(S) CU-(BEG)-DEWANDEUR(G) CU-DU MANDATAIRE (Nom et qualité du signataire) 14/01/2003 Sophie PLAISANT		S.			
	1			ľ	

La loi nº78-17 du 6 janvier 1978 relative à l'informatique, aux fichiers et aux libertés s'applique aux réponses faites à ce formulaire. Elle garantit un droit d'accès et de rectification pour les données vous concernant auprès de l'INPI.

PGT/**FR**20**04**/0000**58**